

PATENT ABSTRACTS OF JAPAN

(11) Publication number: 2001308438 A

(43) Date of publication of application: 02.11.01

(51) Int. CI

H01S 5/022

C04B 41/88

C04B 41/89

C04B 41/91

H01L 23/12

H01L 23/15

H05K 1/03

(21) Application number: 2000118414

(22) Date of filing: 19.04.00

(71) Applicant:

TOSHIBA CORP

(72) Inventor:

SHIRAI TAKAO IYOGI YASUSHI

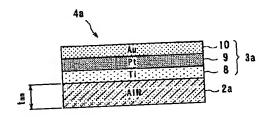
(54) SUB-MOUNTING MATERIAL

(57) Abstract:

PROBLEM TO BE SOLVED: To provide a sub-mounting material where the peeling of a metallic circuit layer is less even if a thermal shock is operated in an assembly process or during use and heat radiating property, durability and reliability are superior.

SOLUTION: A ceramic substrate 2a formed of a sintered body which is mainly constituted of aluminum nitride, and the metallic circuit layer 3a formed on the ceramic substrate 2a, are arranged. When the thermal conductivity of the ceramic substrate 2a is set to be K (W/m.K) and thickness to be t (mm) in the sub-mounting material 3a, a K/t ratio is set to be not less than 700.

COPYRIGHT: (C)2001,JPO



(19)日本国特許庁 (JP)

(12)公開特許公報 (A)

(11)特許出願公開番号

特開2001-308438

(P 2 0 0 1 - 3 0 8 4 3 8 A)

(43)公開日 平成13年11月2日(2001.11.2)

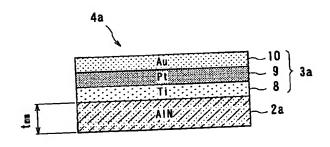
(51) Int. Cl. 7 H01S 5/022 C04B 41/88 41/89 41/91 H01L 23/12	識別記号	FI H01S 5/022 5F073 C04B 41/88 J 41/89 A 41/91 Z H05K 1/03 610 E 求 未請求 請求項の数8 OL (全5頁) 最終頁に続く
(21)出願番号	特願2000-118414(P2000-118414) 平成12年4月19日(2000.4.19)	(71)出願人 000003078 株式会社東芝 東京都港区芝浦一丁目1番1号 (72)発明者 白井 隆雄 神奈川県横浜市鶴見区末広町二丁目4番地 株式会社東芝京浜事業所内 (72)発明者 五代儀 靖 神奈川県横浜市鶴見区末広町二丁目4番地 株式会社東芝京浜事業所内 (74)代理人 100078765 弁理士 波多野 久 (外1名) Fターム(参考) 5F073 BA01 EA28 FA15 FA22

(54) 【発明の名称】サブマウント材

(57)【要約】

【課題】組立工程や使用中に熱衝撃が作用した場合にお いても金属回路層の剥離が少なく、放熱性、耐久性およ び信頼性に優れたサブマウント材を提供する。

【解決手段】窒化アルミニウムを主成分とする焼結体か ら成るセラミックス基板2aと、このセラミックス基板 2 a 上に形成された金属回路層 3 a とを具備し、ダイオ ードを搭載するためのサブマウント材4 a において、上 記セラミックス基板2aの熱伝導率をK(W/m・K) とする一方、厚さを t (mm) とした場合にK / t 比が 700以上であることを特徴とするサブマウント材4a である。



【特許請求の範囲】 【請求項1】 窒化アルミニウムを主成分とする焼結体 から成るセラミックス基板と、このセラミックス基板上 に形成された金属回路層とを具備し、ダイオードを搭載 するためのサブマウント材において、上記セラミックス 基板の熱伝導率をK (W/m・K) とする一方、厚さを t (mm) とした場合にK/t比が700以上であるこ とを特徴とするサブマウント材。

【請求項2】 窒化アルミニウムを主成分とする焼結体 から成るセラミックス基板と、このセラミックス基板上 10 に形成された金属回路層とを具備し、ダイオードを搭載 するためのサブマウント材において、上記セラミックス 基板の表面粗さが算術平均粗さ(Ra)基準で0.1~ $0.5\mu m$ であることを特徴とするサブマウント材。

【請求項3】 セラミックス基板表面に形成される金属 回路層の幅が100μm以上であることを特徴とする請 求項2記載のサブマウント材。

【請求項4】 セラミックス基板表面に形成される金属 回路層が、セラミックス基板表面全体を被覆しているこ とを特徴とする請求項2記載のサブマウント材。

【請求項5】 セラミックス基板の熱伝導率が100W /m・K以上であることを特徴とする請求項1または2 記載のサブマウント材。

【請求項6】 セラミックス基板の熱伝導率が170W /m・K以上であることを特徴とする請求項1または2 記載のサブマウント材。

【請求項7】 K/t 比が750~850であることを 特徴とする請求項1記載のサブマウント材。

【請求項8】 セラミックス基板の縦および横の長さが それぞれ1mm以下であることを特徴とする請求項1記 30 載のサブマウント材。

【発明の詳細な説明】

[0001]

【発明の属する技術分野】本発明はレーザダイオード等 を保持搭載するためのサブマウント材に係り、特に金属 回路層の剥離が少なく耐久性および放熱性に優れたサブ マウント材に関する。

[0002] 【従来の技術】従来から、光信号を面受光し電気信号と して外部回路に供給するために、セラミックス基板と金 40 属回路層とから成るサブマウント材にフォトダイオード を搭載し、フォトダイオードからの電気信号を金属回路 層を介して外部回路に供給する光素子としてフォトダイ オード・サブアセンブリが広く用いられている。また、 フォトダイオードの代りに面発光するレーザダイオード を用いたレーザダイオード発光素子も、家電製品や電子 機器の表示用部品として広く使用されている。

【0003】図2はレーザダイオード発光素子の一構成 例を示す断面図である。図においてレーザダイオード発 光素子 1 は、セラミックス基板 2 と、その表面に、例え 50 セラミックス基板の熱伝導率と板厚との関係を一定の範

ばスパッタリング法によって形成された金属回路層3と から成るサブマウント材4に半田層5を介してレーザダ イオード6を一体に接合して構成されている。レーザダ イオード6と、金属回路層3と、図示しない外部回路と は、それぞれ図示しないボンディングワイヤ等によって 電気的に接続されている。また、レーザダイオード6で 発生した熱をサブマウント材4を経由して系外に放出す るために、サブマウント材4の下部には、熱伝導性が良 好な銅(Cu)等で形成されたヒートシンク7が一体に 接合されている。

【0004】従来、上記レーザダイオード6用のサブマ ウント材4としては、板状のSi板表面に酸化膜を形成 したSiO基板表面にスパッタリング法などの薄膜形成 技術を利用して金属回路層を形成したサブマウント材が 広く用いられている。さらに金属回路層とレーザダイオ ードとの間の導通性や密着性またはボンディング性を良 好にするために金属回路層表面に金(Au)めっき層を 形成したり、さらにAuめっき層の上面にAu-Sn合 金またはPb-Sn合金から成る半田層を形成する場合 もある。近年、ダイオードの出力増加に対応し、より高 い放熱特性を実現するために、サブマウント材を構成す るセラミックス基板として髙熱伝導性を有する窒化アル ミニウム(A l N)基板も多用化されるに至っている。 [0005]

【発明が解決しようとする課題】しかしながら、上記従 来例のようにセラミックス基板として窒化アルミニウム (AlN) 基板を用い、さらにスパッタリング法を利用 して金属回路層を形成した従来のサブマウント材におい ては、金属回路層の接着強度が低いため、光電素子の組 立工程や使用中に繰り返して作用する熱によって金属回 路層が剥離し易い難点があり、光電素子の耐久性および 信頼性が低いという問題点があった。

【0006】また、従来のサブマウント材を構成するセ ラミックス基板の厚さについては、何ら考慮がなされて いなかったため、熱伝導率が高いAIN基板を使用した 場合においても熱抵抗が大きくなり、放熱性が不十分で あるという問題点もあった。

【0007】本発明は上記問題点を解決するためになさ れたものであり、組立工程や使用中に熱衝撃が作用した 場合においても金属回路層の剥離が少なく、放熱性、耐 久性および信頼性に優れたサブマウント材を提供するこ とを目的とする。

[0008]

【課題を解決するための手段】上記目的を達成するため 本発明者らは種々の寸法、熱伝導率および表面粗さを有 するAlN基板表面にスパッタリング法により金属回路 層を形成してサブマウント材を調製し、各サブマウント 材の仕様が、耐熱衝撃性、耐剥離性等に及ぼす影響を比 較検討した。その結果、特にサブマウント材を構成する 10

囲に調整したり、またはセラミックス基板の表面粗さを 一定の範囲に規定したときに、サブマウント材の放熱性 を改善できる上に、金属回路層の剥離を効果的に防止で き、優れた放熱性および耐久性を有するサブマウント材 が初めて得られるという知見を得た。本発明は上記知見 に基づいて完成されたものである。

【0009】すなわち、本発明に係るサブマウント材 は、窒化アルミニウムを主成分とする焼結体から成るセ ラミックス基板と、このセラミックス基板上に形成され た金属回路層とを具備し、ダイオードを搭載するための サブマウント材において、上記セラミックス基板の熱伝 導率をK(W∕m・K)とする一方、厚さを t (mm) とした場合にK/t比が700以上であることを特徴と する。

【0010】また、本発明に係る他のサブマウント材 は、窒化アルミニウムを主成分とする焼結体から成るセ ラミックス基板と、このセラミックス基板上に形成され た金属回路層とを具備し、ダイオードを搭載するための サブマウント材において、上記セラミックス基板の表面 粗さが算術平均粗さ(R a)基準で0. 1~0. 5μm であることを特徴とする。

【0011】さらに上記サブマウント材において、セラ ミックス基板表面に形成される金属回路層の幅が100 μ m以上であることが好ましい。また、セラミックス基 板表面に形成される金属回路層が、セラミックス基板表 面全体を被覆していることが好ましい。さらに、セラミ ックス基板の熱伝導率が100W/m・K以上であるこ とが望ましい。また、セラミックス基板の熱伝導率が1 70W/m・K以上であることがより好ましい。さら に、K/t比が750~850であることが、より好ま 30

【0012】本発明のサブマウント材を構成するセラミ ックス基板の厚さ t (mm) に対する熱伝導率 (W/m ・K)の比(K/t)は、良好な放熱性と金属回路層の 耐剥離性とを共に確保するために700以上とされる。 すなわち、熱伝導率Kが高く、板厚 t を薄くすることに よってサブマウント材の放熱性を向上させこるとが可能 になるとともに、サブマウント材にダイオードチップを 半田付けしてマウントする際に350℃以上の高温度が サブマウント材に作用した場合においても、熱衝撃によ 40 る金属回路層とセラミックス基板との接合部の損傷が少 なくなり、金属回路層の剥離を効果的に防止することが

できる。 【0013】すなわち、セラミックス基板の熱伝導率K がより高く、または板厚 t がより薄い方がサブマウント 材の放熱性を高めるためには有利であるが、金属回路層 の剥離を防止するためには、セラミックス基板の板厚 t (mm) に対する基板の熱伝導率K (W/m・K) の比 (K/t値) は700以上の範囲とされるが、750~ 850の範囲がより好ましい。

【0014】本発明のサブマウント材を構成するセラミ ックス基板の具体的な厚さ t は、熱伝導率によって変化 する。すなわち、熱伝導率が200W/m・KのAlN 基板を使用する場合には、AIN基板の厚さ t は0.2 86mm以下とされる。また熱伝導率が170W/m・ KのAlN基板を使用する場合には、AlN基板の厚さ t は 0. 2 4 3 mm以下とされる。

【0015】なお、K/t比が750~850の範囲で あると、熱伝導導率およびAIN基板の板厚が最も好ま しい範囲となることから、AlN基板の縦および横の長 さが 1 mm以下の小型のサブマウント材を作製する際の A1N基板の切断時に破損が起きにくくなるため、歩留 りを向上させることができる。

【0016】また本発明のサブマウント材を構成するセ ラミックス基板表面を目荒しして、その表面粗さを算術 平均粗さ (Ra) 基準で0.1~0.5μmの範囲に規 定することにより、スパッタリング法で形成された金属 回路層の接合強度をアンカー効果によって向上させるこ とができ、結果として、ダイオードチップをサブマウン ト材に半田接合する際に過大な熱衝撃が作用した場合に おいても、金属回路層のセラミックス基板からの剥離を 効果的に防止することができる。

【0017】また、サブマウント材の放熱性を確保する ためにサブマウント材を構成するセラミックス基板の熱 伝導率Kは100W/m・K以上、さらに好ましくは1 70W/m・K以上にすることが望ましい。さらに、セ ラミックス基板の表面を積極的に粗面化し、その表面粗 さをRa基準で $0.1\sim0.5\mu$ mに規定した場合にお いて、回路幅が小さい金属回路層をスパッタリング法で 形成すると、金属回路層がセラミックス基板表面の凹凸 によって影響を受け、断線が生じ易くなる。したがっ て、金属回路層の幅は100μm以上に設定することが 好ましい。特に金属回路層は、セラミックス基板の表面 の全体を被覆するように形成することがより好ましい。 【0018】上記構成に係るサブマウント材によれば、

サブマウント材を構成するセラミックス基板の熱伝導率 と板厚との関係またはセラミックス基板の表面粗さを所 定の範囲に調整しているため、サブマウント材の放熱性 が改善される上に、組立中または使用中に熱衝撃が作用 した場合においても、金属回路層のセラミックス基板か らの剥離が効果的に防止でき、優れた放熱性と耐久性と を兼ね備えたサブマウント材が得られる。したがって、 このサブマウント材にダイオードを接合することによ り、信頼性に優れた光電素子を高い製造歩留りで量産す ることが可能になる。

[0019]

【発明の実施の形態】次に本発明の実施形態について以 下に示す実施例および比較例に基づいて、より具体的に 説明する。

[0020] <u>実施例1~11および比較例1~5</u>

表1に示すように160~202W/m・Kの熱伝導率 Kおよび0. 177~0. 309mmの板厚 t を有する 窒化アルミニウム (AIN) 焼結体を用意し、各AIN 焼結体の表面を研磨加工することにより、表 1 に示す表 面粗さを有するAIN基板をそれぞれ調製した。

【0021】次に各AlN基板の表面にスパッタリング 法を使用して厚さ 0.05μ mのTi 膜と厚さ 0.2μ mのP t 膜と厚さ0. $5 \mu m$ のA u 膜とを順次形成し、 3 層構造の金属回路層を形成した。次に金属回路層を形 成した各AIN基板をパターンエッチング処理した後 に、ダイシングカッターを使用して1mm角の形状に切 断することにより、各実施例および比較例に係るサブマ ウント材を多数調製した。

【0022】調製したサブマウント材4aは、図1に示 すように、所定の表面粗さと熱伝導率Kと板厚 t とを有 するA1N基板2aの表面に、所定厚さのTi膜8とP t膜9とAu膜10との3層構造から成る金属回路層3 aを一体に形成して構成される。

【0023】次に上記のように調製した各サブマウント

材の耐熱衝撃特性を評価するために、下記のような熱衝 撃試験を実施した。すなわち各サブマウント材を窒素雰 囲気中で温度400℃の金属板上に1分間載置して加熱 した後、直ちに温度25℃のアルミニウム板上に移し替 えることにより、迅速に冷却した。なお、この加熱-冷 却操作において作用する熱衝撃は、サブマウント材にダ イオードチップを半田接合する際の熱履歴に相当するも のである。

【0024】そして冷却後における各サブマウント材の 金属回路層の接合強度の劣化状況を確認するために、市 10 販の粘着テープを金属回路層の表面に貼り付けた後に、 一定の速度で粘着テープを剥したときに、金属回路層が 剥離したサブマウント材の試料数の全体に占める割合を 測定して、下記表1に示す結果を得た。なお、金属回路 層の剥離率(%)については、各実施例および比較例の サブマウント材を各200個作製し測定したものであ

> [0025] 【表1】

	表面粗さRa	金属回路 層のパターン 幅(μm)	AIN基板			金属回路
試料			熱伝導率K (W/m·k)	厚さt (mm)	K/t比	層の剥離率(%)
実施例 1	0.12	200	173	0.246	701	0
実施例 2	0.14	200	170	0.236	720	0
実施例3	0.23	200	170	0.220	773	0
実施例 4	0.33	200	170	0.210	810	0
実施例 5	0.45	200	170	0.220	773	0
実施例 6	0.50	200	170	0.236	720	0
実施例 7	0.14	200	170	0.177	960	0
実施例8	0.22	100	190	0.238	798	0
実施例 9	0.95	200	168	0.236	710	4
実施例10		200	168	0.236	710	3
実施例10		200	160	0.239	670	3
比較例 1		200	168	0.280	600	12
比較例 2	+	200	202	0.309	654	10
	+	200	202	0.300	673	8
比較例 3		50	170	0.270	630	15
比較例 5		50	170	0.270	630	13

【0026】上記表1に示す結果から明らかなように、 サブマウント材を構成するAIN基板の熱伝導率Kと板 40 厚 t との関係またはA l N基板の表面粗さを所定の範囲 に調整した各実施例に係るサブマウント材においては、 金属回路層の剥離率が0~4%と小さく、熱衝撃が作用 した場合においても、金属回路層がA1N基板から剥離 することが効果的に防止でき、優れた耐熱衝撃性を有す ることが確認できた。

【0027】特に、K/t比が700以上かつA1N基 板の表面粗さが、 $0.1\sim0.5\mu$ mの実施例について は金属回路層の剥離率が0%であり、両方の構成を具備 することにより相乗的効果が得られていることが判明し た。

【0028】なお、K/t比が960である実施例7に おいても金属回路層の剥離率は0%と良好であるが、A 1 N基板の板厚が薄いために、実施例のように 1 mm角 の形状に切断する際に破損してしまうものが確認され た。従って、K/t比は750~800が最も効果的な 範囲であると言える。このような観点からすると K/t 比が700以上の本発明のサブマウント材は、縦横が1 mm角以下の小型のサブマウント材として特に適してい ると言える。

【0029】一方、AlN基板の表面粗さを過小にした 比較例に係るサブマウント材においては、十分なアンカ ー効果による金属回路層の高い接合強度が得られず、剥 離の発生率が大きくなることが判明した。同様に表面粗 さを粗くした比較例についても金属回路層の剥離率が高 いことが確認された。これはAlN基板の表面を粗すこ とによりアンカー効果は得られているものの、A l N基 板の表面が粗すぎるためにスパッタ膜が均一に形成され 難いためであると考えられる。特に縦横が1mm角以下 の小型のサブマウント材においては、影響を受けやすい ものである。また、金属回路層のパターン幅を $50\mu m$ と過小に設定した比較例に係るサブマウント材において 10 は、金属回路層の断線が発生し、回路層全体の接合強度 が低下するため、剥離の発生率も上昇した。

[0030]

【発明の効果】以上説明の通り、本発明に係るサブマウ ント材によれば、サブマウント材を構成するセラミック ス基板の熱伝導率と板厚との関係またはセラミックス基 板の表面粗さを所定の範囲に調整しているため、サブマ ウント材の放熱性が改善されるとともに、組立中または 使用中に熱衝撃が作用した場合においても金属回路層の セラミックス基板からの剥離が効果的に防止でき、優れ 20

た放熱性と耐久性とを兼ね備えたサブマウント材が得ら れる。したがって、このサブマウント材にダイオードを 接合することにより、信頼性に優れた光電素子を高い製 造歩留りで量産することが可能になる。

【図面の簡単な説明】

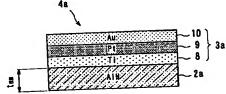
【図1】本発明に係るサブマウント材の一実施例を示す 断面図。

【図2】サブマウント材にダイオードを搭載した光電素 子の構成例を示す断面図。

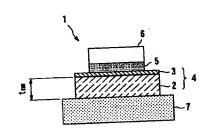
【符号の説明】

- 1 レーザダイオード発光素子
- 2, 2 a セラミックス基板 (AlN基板)
- 3, 3a 金属回路層
- 4,4a サブマウント材
- 5 半田層
- 6 レーザダイオード
- 7 ヒートシンク
- 8 Ti膜
- 9 Pt膜
- 10 Au膜

【図1】



[図2]



フロントページの続き

(51) Int. Cl. 7

識別記号

FI

(参考)

23/15

H05K 1/03

610

H01L 23/12

23/14

C

J